FLUOROCOPOLYMER

Patent number:

WO0136504

Publication date:

2001-05-25

Inventor:

KOMATSU SATOSHI (JP); MARUYA YOSHIKI (JP);

HIRAGA YOSHIYUKI (JP); OHTANI KATSUHIDE (JP)

Applicant:

DAIKIN IND LTD (JP); KOMATSU SATOSHI (JP);

MARUYA YOSHIKI (JP); HIRAGA YOSHIYUKI (JP);

OHTANI KATSUHIDE (JP)

Classification:

- international:

C08F214/26

- european:

C08F214/26D

Application number: WO2000JP08057 20001116 Priority number(s): JP19990325396 19991116

Also published as:

P EP1262496 (A1)

Cited documents:

EP0088414 JP11210941

JP59166516

Abstract of WO0136504

A fluorocopolymer which comprises structural units derived from tetrafluoroethylene, hexafluoropropylene, and at least one perfluoro(alkyl vinyl ether) represented by the formula CF2=CFO(CF2)nCF3 (wherein n is a number of 0 to 3) in a ratio of (75-92)/(8-20)/(0-5) by weight and which has a melt flow rate (372 DEG C; load, 5,000 g) of 10 to 35 g/10 min and a die swell of 5 to 20%. The copolymer has excellent high-speed moldability. When used in high-speed extrusion molding for electric-wire coating, the copolymer can be applied to an electric wire without suffering or causing melt fracture or diameter fluctuation.

Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

WO0136504

Publication Title:

FLUOROCOPOLYMER

Abstract:

A fluorine-containing copolymer comprising repeating units derived from tetrafluoroethylene, hexafluoropropylene and at least one perfluoroalkyl vinyl ether of the formula: CF2=CFO(CF2)nCF3 in which n is a number of 0 to 3, wherein a weight ratio of the repeating units is 75-92:8-20:0-5, and the copolymer has a melt flow rate of 10 to 35 g/10 min. (at 372 DEG C, 5,000 g load), and a die swell of 5 to 20%. This copolymer has good moldability at a high molding rate, and can coat an electric wire without melt fracture or fluctuation of a wire diameter even even in the extrusion coating of the electric wire at a high coating rate.

Data supplied from the esp@cenet database - http://ep.espacenet.com

(19) 世界知的所有権機関 国際事務局



(43) 国際公開日 2001 年5 月25 日 (25.05.2001)

PCT

(10) 国際公開番号 WO 01/36504 A1

(51) 国際特許分類7:

W O 01/30304 /

•

C08F 214/26

(21) 国際出願番号:

PCT/JP00/08057

(22) 国際出願日:

2000年11月16日(16.11.2000)

Yoshiyuki) [JP/JP]. 小松 聡 (KOMATSU, Satoshi) [JP/JP]. 大谷克秀 (OHTANI, Katsuhide) [JP/JP]; 〒566-8585 大阪府摂津市西一津屋1番1号 ダイキン工業株式会社 淀川製作所内 Osaka (JP).

(MARUYA, Yoshiki) [JP/JP]. 平賀羲之 (HTRAGA,

(25) 国際出願の言語:

日本語

(74) 代理人: 青山 葆、外(AOYAMA, Tamotsu et al.); 〒 540-0001 大阪府大阪市中央区域見1丁目3番7号 IMP ビル 青山特許事務所 Osaka (JP).

(26) 国際公開の言語:

日本語

(81) 指定国 (国内): CN, JP, US.

(30) 優先権データ: 特願平11/325396

1999年11月16日(16.11.1999) JP

(84) 指定国 (広域): ヨーロッパ特許 (AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE, TR).

(71) 出願人 (米国を除く全ての指定国について): ダイキン 工業株式会社 (DAIKIN INDUSTRIES, LTD.) [JP/JP]; 〒530-8323 大阪府大阪市北区中崎西2丁目4番12号 梅 田センタービル Osaka (JP).

添付公開書類:

国際調査報告書

(72) 発明者; および

(75) 発明者/出願人 (米国についてのみ): 丸谷由輝

2文字コード及び他の略語については、定期発行される 各PCTガゼットの巻頭に掲載されている「コードと略語 のガイダンスノート」を参照。

(54) Title: FLUOROCOPOLYMER

(54) 発明の名称: 含フッ素共重合体

(57) Abstract: A fluorocopolymer which comprises structural units derived from tetrafluoroethylene, hexafluoropropylene, and at least one perfluoro(alkyl vinyl ether) represented by the formula CF_2 = $CFO(CF_2)_nCF_3$ (wherein n is a number of 0 to 3) in a ratio of (75-92)/(8-20)/(0-5) by weight and which has a melt flow rate (372°C; load, 5,000 g) of 10 to 35 g/10 min and a die swell of 5 to 20%. The copolymer has excellent high-speed moldability. When used in high-speed extrusion molding for electric-wire coating, the copolymer can be applied to an electric wire without suffering or causing melt fracture or diameter fluctuation.

(57) 要約:

テトラフルオロエチレン、ヘキサフルオロプロピレン及び式: $CF_2=CFO(CF_2)_nCF_3$ (式中、nは $0\sim3$ の数である。)で示されるパーフルオロアルキルビニルエーテルの少なくとも一種から誘導される構成単位を含んでなり、それぞれの含有量の重量比が $75\sim92:8\sim20:0\sim5$ であり、かつメルトフローレート(372%、 $5000g荷重)が<math>10\sim35g/10$ 分の範囲にあり、かつダイスウェルが $5\sim20\%$ の範囲にある含フッ素共重合体。この共重合体は、高速成形性に優れており、高速での電線被覆押出成形においても、メルトフラクチャーや線径ぶれを生じることなく電線を被覆できる。

VO 01/36504 A1

明 細 書

含フッ素共重合体

技術分野

5 本発明

10

15

20

25

本発明は、含フッ素共重合体に関し、さらに詳しくはテトラフルオロエチレン (TFE) とヘキサフルオロプロピレン (HFP) とを含んでなる、成形性に優れた含フッ素共重合体に関する。

背景技術

これまで、TFE/HFP共重合体及びTFE/HFP/パーフルオロアルキルビニルエーテル (PFAVE) 共重合体 (以下、これら共重合体を「FEP共重合体」と総称する。)について、HFP含有量をたとえば8~15重量%に増やし、またPFAVEのパーフルオロアルキル基の炭素数を増やすことによって、溶融成形性が優れ、耐ストレスクラック性及びMIT曲げ寿命が改良された共重合体が提案されている(特公昭63-2281号公報)。

また、特公平2-7963号公報においてはメルトフローレート及びZST (Zero Strength Time)を規定することにより、押出成形性を改良し、電線被 覆成形において、押出時の肌荒れ(「メルトフラクチャー」という)が生じさせずに従来の共重合体に比し、1.5倍以上の押出速度の向上を達成している。

しかし、現在ではさらに高速で電線成形が行われており、例えば、主に米国で使用されているLANケーブルの被覆押出成形速度としては1000~2000 ft/min. が採用されている。そこで、このような高速での成形に適したフッ素樹脂、例えばFEP共重合体を供給することが必要となっている。

発明の開示

そこで、本発明の目的は、高速での電線被覆押出成形においても、メルトフラクチャーや線径ぶれを生じることなく電線を被覆できる高速成形性に優れた含フッ素共重合体、特にFEP共重合体を提供することである。

本発明によれば、上記目的は、テトラフルオロエチレン、ヘキサフルオロプロ ピレン及び式:

$$CF_2 = CFO(CF_2)_n CF_3$$

15

20

25

(式中、nは0~3の数である。)

で示されるパーフルオロアルキルビニルエーテルの少なくとも一種から誘導される構成単位を含んでなり、それぞれの含有量の重量比が $75\sim92:8\sim20:0\sim5$ であり、かつメルトフローレート(372%、5000g荷重)が $10\sim35$ g/10分、好ましくは $15\sim30$ g/10分の範囲にあり、かつ(分子量分布の尺度となる)ダイスウェルが $5\sim20\%$ 、好ましくは $7\sim15\%$ の範囲にある含フッ素共重合体により解決される。

また、前記含フッ素共重合体の中でも、後述する揮発分が0.1重量%以下であるものがさらに好ましい。

10 TFE、HFPおよび上記式(1)で示されるPFAVEから誘導される構成 単位を含んでなるFEP共重合体は、ポリテトラフルオロエチレン(PTFE) に匹敵する耐熱性、耐薬品性、電気特性を有し、かつPTFEにはみられない容 融流動性を有しているので、圧縮成型、押出成形、射出成形、流動浸漬塗装など の溶融加工法によって加工することが出来、広範な用途に使用される。

本発明のFEP共重合体は、メルトフローレート(MFR)および分子量分布の尺度としてのダイスウェルがいずれも所定の範囲内にあるので、電線押出被覆で採用される高速成形時においても安定した成形性を保持することができる。MFRまたはダイスウェルのいずれかが本発明で規定する範囲からはずれていても、安定した成形性は達成できない。

なお、本明細書において、安定した成形性とは、電線被覆成形時の線径ブレが 小さいことを意味する。

MFRが小さすぎると、FEP共重合体が高分子量であることになり、成形時の溶融温度を高くする等の調整が必要となる。一方、逆にMFRが大きくなりすぎると、FEP共重合体が低分子量であることを示し、成形時に分解物の発生も起こりうる。

このような観点から、MFR (372℃、5000g荷重) は、10~35g /10分、好ましくは15~30g/10分の範囲とする。

FEP共重合体の分子量分布が狭い場合には、押出成形時に高速での電線引き 取りに追随できず、限界値を超えた場合は電線に被覆されない部分が存在するこ

15

. .

20

25

とになる。この現象は成形時の溶融張力が小さいために起こると考えられる。逆 に、分子量分布が広い場合は、押出成形時の高速での電線引き取りには対応でき るが、溶融張力が高すぎて、成形性が不安定となり、線径ブレが発生する。

このような観点から、分子量分布の尺度となるダイスウェルは、5~20%、 好ましくは7~15%の範囲とする。

揮発分としては、含フッ素共重合体低分子量物の熱分解によるものや溶融ペレット化時の脱気不足によるもの等が考えられる。揮発分が高いと電線被覆などの成形時に気泡が発生し、成形性が不安定となる傾向にある。この様な観点から、揮発分は0.1重量%以下の範囲であることが望ましい。

10 本発明のFEP共重合体は、上記範囲のMFRおよびダイスウェルが得られる 限り、従来既知のいずれの重合方法によって製造してもよい。

> 例えば、懸濁重合法により製造する場合、重合開始剤としてジアシルパーオキ サイドが好ましく使用される。好適な重合開始剤は、式:

(RfCOO),

(式中、Rfはパーフルオロアルキル基、ωーヒドロキシパーフルオロアルキル 基またはパークロロフルオロアルキル基を表わす。) で示される含フッ素過酸化物である。

連鎖移動剤としては、液状連鎖移動剤、例えばイソパラフィン、四塩化炭素、マロン酸ジエチル、メルカプタン、ジエチルエーテル、アルコールなどが使用できる。これらから少なくとも1種類を選択し、その添加量は、分子量及び分子量分布を目標値に応じて調整することができる。

乳化重合法においては、重合槽形状は縦型でも横型でもよい。

重合開始剤として過硫酸アンモニウム及び過硫酸カリウムから少なくとも1種を選択し、初期仕込みにより重合反応を開始させる。反応開始直後より、初期仕込みの重合開始剤は反応の進行とともに消費または分解されるので、相当量を連続的に追加仕込みすることにより、目標とする分子量及び分子量分布を調整することができる。

本発明において規定されるモノマー組成、MFR並びにダイスウェル、および 電線被覆時の線径ブレは、以下のように定義または測定される。

a) モノマー組成

本発明で規定するTFE、HFPおよびPFAVEのモノマー組成(重量部で表現)は、主にNMR分析装置を用いて測定することができる。

他の測定方法としては、特公昭63-2281号公報に記載されているように、 赤外線吸収スペクトルを測定し、算出する方法もある。

b) MFR

5

10

15

20

25

ASTM-D-1238またはJIS-K-7210に準じて、KAYNES Sメルトインデックステスター(形式4002)を用い、約6gの樹脂を372 $\mathbb{C}\pm 0$.5 \mathbb{C} に保たれた0.376インチ(内径)シリンダーに投入し、5分間放置して温度が平衡状態に達した後、5000gのピストン荷重のもとで直径0.0825インチ、長さ0.315インチのオリフィスを通して押し出して単位時間(通常10~60秒)に採取される樹脂の重量(g)を測定し、3回の測定値を平均し、10分間当たりの押出量に換算してMFR(単位:g/10分)とする。

c) ダイスウェル

ダイスウェルは、特公昭48-20788号公報では「%膨張」として定義されており、特公平2-7963号公報では「膨張率」という語で表示されている。

FEP共重合体は、不溶性でしかも高分子量のために、分子量分布を直接測定することは不可能であり、代わりに分子量分布に関係していると考えられている溶融押し出し時の膨張傾向(ダイスウェル)を用いて分子量分布の尺度とするのが一般的である。

測定方法は以下の通りである。

上記と同様のメルトインデックステスターを用い、MFR測定の場合と同様に、約2gの樹脂を $372\%\pm0.5\%$ に保たれた0.376インチシリンダーに投入し、5分間放置して温度が平衡状態に達した後、5000gのピストン荷重のもとで直径1mm(誤差+0.002mm以下)のダイスウェル測定用オリフィスを通して押し出し、押出されたストランドを室温に冷却した後、その直径を測定する。

ここでストランド長は30±5mmとし、ストランドの直径として採用する

10

15

20

25

のは、先端(先に押出された部分)から5±1mm程度上部の部分の値とし、 同時期に採取する3本の直径を平均し、以下の式によりダイスウェルを算出する。

 $ダイスウェル(%) = [(SD-OD)/OD] \times 100$

SD:ストランドの直径 (3本の平均値)

OD:オリフィスの直径(1mm)

ダイスウェルが大きければ分子量分布が広く、逆に小さければ分子量分布が狭いことを意味する。

d) 揮発分

ターンテーブルを備えた電気炉を用い、以下の手順で揮発分(重量%)を測定した。

サンプル (ペレット状のFEP樹脂) を精密天秤 (0.1 mgまで測定できる もの) を使用し、あらかじめ370 $\mathbb C$ で1時間空焼きしておいたアルミカップ (重量をAとする) に20±0.1 gの範囲内になるように精秤する(全体の 重量をBとする)。

測定1サンプルにつき、2個を準備する。この時、揮発分がわかっている標準 サンプルも同時に計量し、レファレンスとする。これらを370℃に温調してお いた電気炉のターンテーブル上に素早く乗せる。この時のターンテーブルの回転 数は6rpmとする。

内温が370℃に復帰した時点から30分後に取り出し、すぐにデシケーター中に保管する。1時間以上放冷した後、先の精密天秤にてサンプル重量を精秤する(この重量をCとする)。

以下の式により、サンプルの370℃、30分間での重量減少を計算し、揮発分(重量%)とする。

揮発分(重量%) = [(B-C)/(B-A)]×100

e)線径ブレ

高速電線被覆成形時に、溶融されたFEP共重合体を被覆しながら電線を引き取る際、非接触式外径測定器で外径(三被覆電線の線径)を測定し、経時的に記録する。線径ブレは、3σ/x(外径の平均値)で定義され、%で表示する。電線被覆条件は以下の通りである。

・電線規格: AWG 2 4

電線径: 20.1mil(=約0.51mm)

電線長さ:100000ft (=約30km)

・被覆厚み:7~8mil (約0.18~0.20mm)

・被覆電線径:35.1mil(約0.89mm)

・電線引き取り速度:1700ft/min

・溶融成形(押し出し)条件

シリンダー径:2インチ

L/D:30

10 温度(℃):

表 1

5

シリンダー				クランプ	フランシ゛	ヘット゛	ダイ	
1	2	3	4	5				
338	360	371	382	399	404	404	404	416

スクリュー速度:24rpm

実施例

以下に実施例と比較例を示し、本発明をより詳細に説明する。

15 実施例 1

20

25

1000Lの容積を有する攪拌機付き縦型ガラスライニングオートクレーブに、純水 270 k g 及び ω ーヒドロキシフルオロカルボン酸アンモニウム0.1 k g を仕込み、内部空間の窒素置換および真空脱気操作を 3 回行った後、真空状態で HF Pモノマー 233 k g を仕込んだ。

攪拌を開始して重合槽の温度を29.0℃に設定し、TFEモノマーを仕込んで0.9MPaGまで昇圧した。次いで、パーフルオロヘキサンで約8重量%に希釈したジー(ωーヒドロデカフルオロヘプタノイル)パーオキサイド(以下「DHP」という。)3.8kgを仕込むと、反応は直ちに始まった。

反応中、TFEモノマーを追加仕込みし、オートクレーブ内の圧力を0.9M PaGに保った。反応開始から3、8および13時間後にDHP各3.8kgを、 18、23、28および33時間後にDHP各1.9kgをそれぞれ追加した。 また、分子量調節を行うため、反応開始から5時間後に連鎖移動剤としてメタ

10

15

20

25

ノール1.7kgを添加した。

反応を37時間行った後、未反応のTFE及びHFPモノマーを放出し、粒状粉末を得た。この粉末に純水を加え、攪拌洗浄後、オートクレーブから取り出した。150℃で24時間乾燥後、FEP共重合体333kgが得られた。

得られた共重合体中のTFE:HFP重量比は86.8:13.2であり、MFRは18.2g/10分、ダイスウェルは9.5%、揮発分は0.15重量%であった。

このポリマー粉末を溶融ペレット化した後、上記の条件で高速電線被覆成形を 行った。線径ブレは 0.8%と安定しており、メルトフラクチャーも発生せず良 好に被覆できた。

比較例1

実施例1において連鎖移動剤のメタノールを添加しない以外は同様の手順を繰り返し、FEP共重合体320kgを得た。

得られた共重合体中のTFE: HFP重量比は86.7:13.3であり、MFRは10.5g/10分、ダイスウェルは3.5%、揮発分は0.18重量%であった。

このポリマー粉末を溶融ペレット化した後、電線被覆成形性の評価を行ったところ、ダイスウェルが小さいためにコーンブレーク(Cone-Break:電線被覆成形時に、電線の引き取り速度が高いために溶融樹脂が電線を完全に被覆できず、電線の線径が凸凹となる状態)が発生し、線径ブレも2.7%と大きかった。

実施例2

50Lの容積を有する攪拌機付き横型ステンレススチール製オートクレーブをあらかじめ脱気しておき、その後脱気した蒸留水30kg、フッ素系界面活性剤 $(C_7F_{15}COONH_4)$ の10重量%水溶液8kgを仕込んだ。更にHFPモノマー (液体) 5kgを仕込み、次いでガス状TFEーHFP混合モノマー (TFE:HFP=86:14(重量比)) を仕込んで攪拌しながら徐々に温度を上げていき、95でオートクレーブ内雰囲気は1.5MPaGまで昇圧された。

開始剤として過硫酸アンモニウム水溶液(10重量%)3.5 kgを仕込み、 反応を開始させた。1.5 MP a Gを維持するように上記混合モノマーを連続的

10

15

. i.

20

25

に供給した。30分後、攪拌を停止し、未反応のTFE及びHFPモノマーを回収し、ポリマー固形分濃度4.5重量%のFEP共重合体分散液31.4kgを得た。この分散液をFEP共重合体シード粒子を含むFEP共重合体分散液と言う。

前記分散液の一部を硝酸を用いて凝析し、白色粉末を得た。得られた共重合体の組成はTFE:HFP=86.0:14.0(重量比)であり、MFR、ダイスウェル、揮発分は、ともに測定不能であった。

次いで、50Lの容積を有する攪拌機付き横型ステンレススチール製オートクレーブをあらかじめ脱気しておき、その後脱気した蒸留水を30kg、さらに先に作成したFEP共重合体シード粒子を含むFEP共重合体分散液1kgを仕込んだ。更にHFPモノマー(液体)18.1kgを仕込み、その後、ガス状TFE-HFP混合モノマー(TFE:HFP=86:14(重量比))を仕込み、攪拌しながら徐々に温度を上げていき、95℃で、オートクレーブ内雰囲気は4.2MPaGまで昇圧された。

次いで、過硫酸アンモニウム水溶液(10重量%)0.1 kgを仕込み、反応を開始させた。反応開始直後より、過硫酸アンモニウム水溶液(10重量%)を1.1g/分で連続的に反応終了まで追加した。また、反応開始時より、上記と同じ組成のガス状TFE-HFP混合モノマーを4.2MPaGが維持できるように連続的に供給した。ポリマー固形分濃度が20重量%となるまで重合を続けた。反応時間は60分であった。

その後、未反応のTFE及びHFPモノマーを回収し、ディスパージョンを取り出し、硝酸を用いて凝析し、白色粉末を得た。乾燥後のFEP共重合体量は約7.5kgであった。

得られた共重合体中のTFE: HFP重量比は86.3:13.7であり、MFRは17.8g/10分、ダイスウェルは10.0%、揮発分は0.05重量%であった。

このポリマー粉末を末端安定化工程(湿潤熱処理)を経て溶融ペレット化した 後、高速電線被覆成形を行った。線径ブレは 0.7%と安定しており、メルトフ ラクチャーも発生せず良好に被覆できた。

10

15

20

25

比較例2

実施例2において気体状連鎖移動剤としてエタンを1.25g仕込む以外は同様の手順を繰り返して、FEP共重合体7.5kgを得た。エタンの添加時期はHFPモノマーを仕込む前であった。

得られた共重合体中のTFE:HFP重量比は86.5:13.5であり、M FRは16.1g/10分、ダイスウェルは2.5%、揮発分は0.07重量% であった。

このポリマー粉末を末端安定化工程(湿潤熱処理)を経て溶融ペレット化した後、高速電線被覆成形を行った。比較例1と同様に、ダイスウェルの値が小さいためにコーンブレークが発生し、線径ブレは1.8%と大きかった。

実施例3

実施例2で使用したのと同じオートクレーブを用い、蒸留水および先に作成したFEP共重合体シード粒子を含むFEP共重合体分散液の仕込み量と仕込み方法は実施例2と同様とし、HFPモノマー(液体)6.9kgを仕込んでおき、次いで、パーフルオロプロピルビニルエーテル(CF2=CFOCF2CF2CF3)0.2kgを仕込み、その後、ガス状TFE-HFP混合モノマー(TFE:HFP=90:10(重量比))を仕込み、攪拌しながら徐々に温度を上げ、95℃で、オートクレーブ内雰囲気は4.2MPaGまで昇圧された。

反応の開始から停止までの操作は、重合開始剤の初期仕込量を80gとし、重合開始剤の連続追加仕込速度を0.9g/分とし、さらに、生成されるFEP共重合体の組成を一定にするために、反応中に供給するTFE-HFP混合モノマー量が25、50および75%に達した時点でパーフルオロプロピルビニルエーテル各20gを仕込む以外は、実施例2と同様に行った。重合を45分行った後、未反応のTFE及びHFPモノマーとパーフルオロプロピルビニルエーテルを回収し、ディスパージョンを取り出し、硝酸を用いて凝析し、白色粉末を得た。乾燥後のFEP共重合体量は7.7kgであった。

得られた共重合体中のTFE: HFP: パーフルオロプロピルビニルエーテル 重量比は87.5:11.5:1.0であり、MFRは23.5g/10分、ダ イスウェルは8.0%、揮発分は0.06重量%であった。 このポリマー粉末を末端安定化工程(湿潤熱処理)を経て溶融ペレット化した後、高速電線被覆成形を行った。線径ブレは0.5%と安定しており、メルトフラクチャーも発生せず良好に被覆できた。

比較例3

5

10

15

25

FEP共重合体シード粒子を含むFEP共重合体分散液を仕込むところまでは実施例2と同様の手順を繰り返した後、HFPモノマー(液体) 6.9 kg を仕込み、次いで、パーフルオロプロピルビニルエーテル 0.2 kg を仕込み、その後、ガス状TFE-HFP混合モノマー(TFE:HFP=86:14(重量比))を仕込み、攪拌しながら徐々に温度を上げた。95%で、オートクレーブ内雰囲気は 4.2M Pa Gまで昇圧された。

反応の開始から停止までの操作を、開始剤の連続追加仕込みを行わない以外は 実施例3と同様の手順で行い、FEP共重合体7.8kgを得た。なお、重合時間は50分であった。

得られた共重合体中のTFE: HFP: パーフルオロプロピルビニルエーテル 重量比は86.5:12.9:0.6であり、MFRは10.5g/10分、ダ イスウェルは22.5%、揮発分は0.12重量%であった。

このポリマー粉末を溶融成形した後、高速電線被覆成形を行った。ダイスウェルが大きいこともあって溶融張力は充分にあるが、線径ブレは2.7%と大きかった。

20 比較例 4

FEP共重合体シード粒子を含むFEP共重合体分散液を仕込むところまでは実施例2と同様の手順を繰り返した後、HFPモノマー(液状) 4.4 kg を仕込み、次いでパーフルオロプロピルビニルエーテル 0.15 kg を仕込み、その後、ガス状TFE-HFP混合モノマー(TFE:HFP=86:14(重量比))を仕込み、攪拌しながら徐々に温度を上げていくと、95℃でオートクレーブ内雰囲気は 3.0 MP a Gまで昇圧された。

その後は、実施例3と同様の手順を繰り返し、FEP共重合体7.8kgを得た。なお、重合時間は150分であった。

得られた共重合体中のTFE:HFP:パーフルオロプロピルビニルエーテル

重量比は86.0:13.3:0.7であり、MFRは36.8g/10分、ダイスウェルは22.0%、揮発分は0.15重量%であった。

このポリマー粉末を末端安定化工程(湿潤熱処理)を経て、溶融ペレット化した後、高速電線被覆成形を行った。この比較例で得たFEP共重合体はMFR及びダイスウェルが大きかったので、溶融張力は充分であったが、線径ブレは2.2%と大きかった。

請 求 の 範 囲

1. テトラフルオロエチレン、ヘキサフルオロプロピレン及び式: $CF_2 = CFO(CF_2)_n CF_3$

(式中、nは0~3の数である。)

- 5 で示されるパーフルオロアルキルビニルエーテルの少なくとも一種から誘導される構成単位を含んでなり、それぞれの含有量の重量比が 75~92:8~20:0~5であり、かつメルトフローレート(372℃、5000g荷重)が10~35g/10分の範囲にあり、かつダイスウェルが5~20%の範囲にある含フッ素共重合体。
- 2. メルトフローレートが、15~30g/10分である請求項1に記載の含 フッ素共重合体。
 - 3. ダイスウェルが、7~15%である請求項1または2に記載の含フッ素共重合体。
- 4. 揮発分が 0. 1 重量%以下である請求項 1 ~ 3 のいずれかに記載の含フッ 15 素共重合体。

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP00/08057

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER Int.Cl ⁷ C08F214/26					
According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC					
B. FIELDS	SEARCHED				
Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols) Int.Cl ⁷ C08F214/26					
Dogumentat	ion searched other than minimum documentation to the	extent that such documents are included	in the fields searched		
	ata base consulted during the international search (name vent WPI/L C08L27/12, "DIE (W) SWE		rch terms used)		
		·			
	MENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT				
Category*	Citation of document, with indication, where ap	propriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.		
Х	EP, 88414, A2 (Daikin Kogyo Co.	, Ltd.),	1-4		
	14 September, 1983 (14.09.83), page 7, lines 13 to 18; page 9, the	oth line from the bottom			
	to page 18, the bottom line	8 TIME TROM CHE DOCCOM			
	& JP, 58-174407, A				
	Claims; page 3, lower right col	umn, the 10 th - 4 th lines			
	from the bottom; page 4, upper				
	page 6, upper right column, the	e Dottom line			
х	JP, 11-210941, A (Daikin Indust	ries, Ltd.),	1-4		
	06 August, 1999 (06.08.99),				
	Claims; example (Family: none)			
x	 JP, 59-166516, A (Daikin Indust	ries Itd).	1-4		
••	19 September, 1984 (19.09.84),	Lice, Lea.,,			
	Claims; example (Family: none)			
Furthe	r documents are listed in the continuation of Box C.	See patent family annex.			
Special categories of cited documents: "A" document defining the general state of the art which is not		"T" later document published after the inter priority date and not in conflict with the	e application but cited to		
	ered to be of particular relevance document but published on or after the international filing	understand the principle or theory under "X" document of particular relevance; the c			
date		considered novel or cannot be consider	red to involve an inventive		
	ent which may throw doubts on priority claim(s) or which is e establish the publication date of another citation or other	step when the document is taken alone "Y" document of particular relevance; the c			
special reason (as specified)		considered to involve an inventive step	when the document is		
means		combined with one or more other such combination being obvious to a person	skilled in the art		
	ent published prior to the international filing date but later e priority date claimed	"&" document member of the same patent f	amily		
	actual completion of the international search	Date of mailing of the international seam	ch report		
09 February, 2001 (09.02.01) 20 February, 2001 (20.02.01)					
Name and mailing address of the ISA/		Authorized officer			
Japa	anese Patent Office		i		
Facsimile No. Patent provided by Sughrue Mion, F		Telephone No.			

	属する分野の分類(国際特許分類(IPC)) C08F214/26			
調査を行った	行った分野 最小限資料(国際特許分類(IPC)) C08F214/26			
最小限資料以	外の資料で調査を行った分野に含まれるもの	·		
	用した電子データベース(データベースの名称、 PI/L CO8L27/12、アプストラクト中の"DIE(₩):			
C. 関連す	ると認められる文献			
引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連すると	さきは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号	
х	EP,88414,A2 (Daikin Ko 1983 (14.09.83),第7 頁下から8行目~18頁末行,&JI 特許請求の範囲、第3頁右下欄下から 4行一第6頁右上欄末行	頁13行目~18行目, 第9 P,58-174407,A,	1-4	
X	JP, 11-210941, A(ダイ 1999 (06.08.99) 特許請求の範囲、実施例 (ファミ!		1-4	
区欄の続	きにも文献が列挙されている。	□ パテントファミリーに関する別	川紙を参照。	
* 引用文献のカテゴリー 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの 「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献(理由を付す) 「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願		の日の後に公表された文献 「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの 「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの 「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの 「&」同一パテントファミリー文献		
国際調査を完	了した日 09.02.01	国際調査報告の発送日 2(0.02.01	
国際調査機関の名称及びあて先日本国特許庁(ISA/JP)		特許庁審査官(権限のある職員) 原田隆興	4 J 9843	
郵便番号100-8915 東京都千代田区霞が関三丁目4番3号		電話番号 03-3581-1101	内線 3495	

C (続き). 関連すると認められる文献				
引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号		
X	JP, 59-166516, A(ダイキン工業株式会社)19.9 月.1984 (19.09.84) 特許請求の範囲、実施例 (ファミリー無し)	1-4		
-				